

Лекція 9

СПОСОБИ ФОРМУВАННЯ ДІАПАЗОНУ РОБОЧИХ ЧАСТОТ

1. Перенесення радіосигналів у діапазон робочих частот

Перенесення радіосигналів, сформованих на однієї відносно низькій частоті, в робочий діапазон збуджувача здійснюється шляхом послідовних частотних перетворень. При цьому в якості опорних коливань використовуються високостабільні коливання, які синтезуються з частоти прецизіонного кварцового генератора.

Основними вимогами при частотному перенесенні сигналу є:

- лінійність перенесення, тобто збереження структури сигналу;
- відсутність побічних продуктів частотних перетворень.

В якості частотного перетворювача використовується змішувач і фільтр, який виділяє від'ємну або сумарну складову перетвореного сигналу (рис. 1).

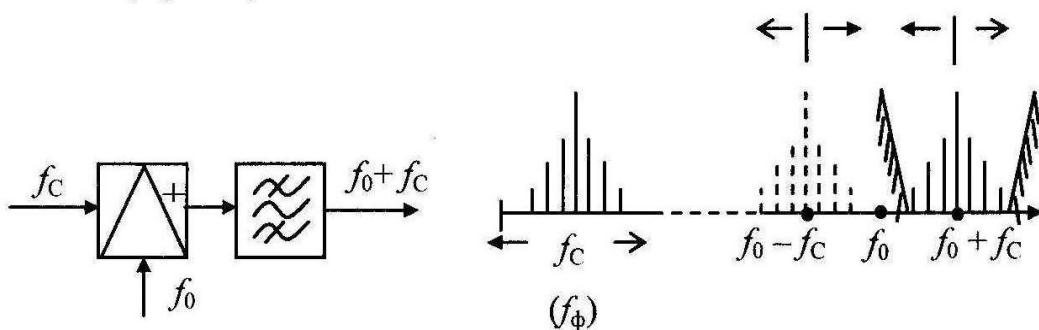


Рис. 1

При цьому виникає проблема ефективного придушення бічних коливань, які не використовуються.

Чим більше частота f_0 відносно f_C тим більш жорсткі вимоги до характеристики вибірковості фільтра і труднощі його реалізації.

Ця проблема ще більше загострюється якщо сигнал переноситься на змінну частоту – у діапазон робочих частот збуджувача. Тому в реальних збуджувачах здійснюється декілька переносів: спочатку з одних фіксованих частот на інші, а потім – перенос в широкий діапазон.

Інтервал частотного переносу характеризується коефіцієнтом переносу, тобто відношенням вихідної частоти перетворювача до входної частоти.

При використанні LC фільтрів він не більше 10 одиниць; а при кварцових досягає 100.

Крім фільтрів необхідне придушення побічних коливань досягається вибором опорної частоти f_0 таким чином, щоб побічні коливання були далеко за межами частот корисного сигналу і ефективно придушувались. Також використання кільцевих балансних змішувачів усуває побічні коливання парних порядків.

Перенос сформованого на деякій частоті радіосигналу у діапазон робочих частот здійснюється, як правило, при останньому перетворюванні в збуджувачі. При цьому опорне коливання f_0 повинно змінюватися по частоті в межах $f_0 \text{ мін} \dots f_0 \text{ макс}$, що забезпечує діапазон вихідних коливань $f_{\text{РОВ}} \text{ мін} \dots f_{\text{РОВ}} \text{ макс}$. Наприклад, при від'єному перетворенні $f_{\text{РОВ}} \text{ мін} = f_0 \text{ мін} - f_c$; $f_{\text{РОВ}} \text{ макс} = f_0 \text{ макс} - f_c$.

В якості опорного коливання може бути коливання, частота якого змінюється плавно (від генератора з плавною перестройкою) або дискретно (від синтезатора дискретних частот). В обох випадках стабільність опорних коливань повинна бути такою, щоб стабільність вихідних коливань збуджувача була не гірша за необхідну. В сучасних

збуджувачах, в основному, використовуються дискретні частоти опорних коливань з кроком дискретності, що визначає крок дискретної перестройки збуджувача.

Відомо, що імовірність утворення побічних коливань при перетворенні частот тим менше, чим менше коефіцієнт перекриття діапазону по частоті

$$K_f = \frac{f_0 \text{ макс}}{f_0 \text{ мін}}$$

Відомо також, що K_f зменшується при переміщенні діапазону вверх. Наприклад, при $\Delta f_0 = 20 \dots 30 \text{ МГц}$ – $K_{f0} = 1,5$; при $\Delta f_0 = 50 \dots 60 \text{ МГц}$ – $K_{f0} = 1,2$; ($\Delta f = 10 \text{ МГц}$). Тому при переносі сигналу у діапазон робочих частот діапазон опорних коливань зміщують вверх поза робочий діапазон і роблять його невеликим, меншим чим робочий діапазон. Для перекриття робочого діапазону сигнал формують на декількох фікованих частотах, різниця між якими дорівнює діапазону опорних частот (рис. 2).

На прикладі рис. 2 $\Delta f_0 = 10 \text{ МГц}$; $K_{f0} = 1,1$. Робочий діапазон збуджувача $1,5 \dots 30 \text{ МГц}$ має три піддіапазони, внаслідок того, що f_c формується на трьох фікованих частотах.

Сумарна складова вихідного сигналу $f_\Sigma = f_0 + f_c$ знаходиться далеко поза частотою зрізу фільтра нижніх частот і ефективно ним придушується.

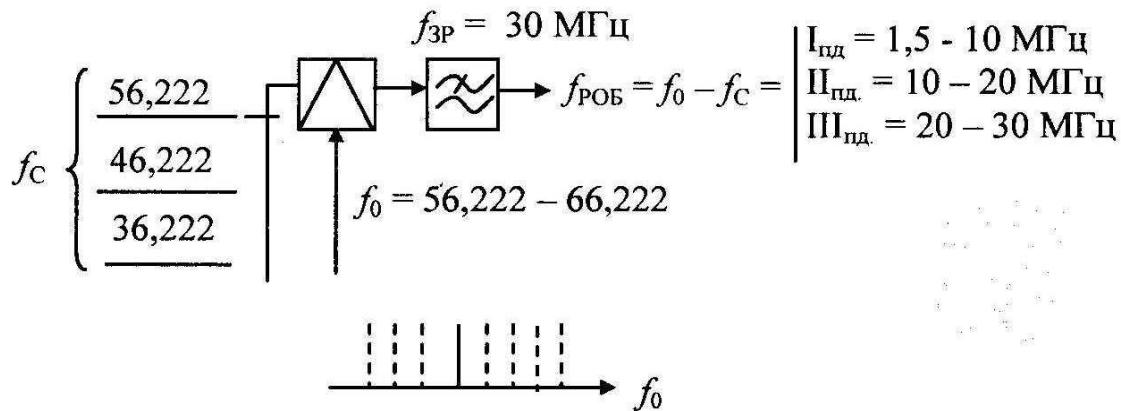


Рис. 2

Можливі й інші варіанти формування діапазону робочих частот, при яких діапазон опорних частот поділяється на піддіапазони, а вихідний робочий сигнал виділяється смуговими фільтрами ([1], с. 83), які переключаються по піддіапазонах.

Однак, застосування широкосмугових фільтрів вихідних коливань не завжди забезпечує придушення комбінаційних коливань виду $[m f_0 \pm \pm n f_C]$ які можуть знаходитися в їх смузі пропускання. Найбільш ефективним способом їх придушення є застосування вузькосмугових фільтрів, які перестрояються по діапазону. Широко використовуються фільтри з дискретною перестройкою, які являють собою магазини дискретних індуктивностей і ємностей, а також активні фільтри.

Перенос сигналу у діапазон робочих частот пов'язаний з багатократним перетворенням його частоти. При цьому для ослаблення комбінаційних коливань рівень сигналу на входах змішувачів повинен бути мінімальний. Внаслідок цього, а також внаслідок втрат в перетворювачах потужність сигналу на виході збуджувача буде невеликою і недостатньою для збудження каскадів тракту підсилення радіопередавача. Тому після останнього перетворення сигнал підсилюється до заданого рівня потужності (десятки мВт, одиниці Вольт) місцевим підсилювачем. Підсилювач має ручне або автоматичне регулювання підсилення. Це необхідно тому, що тракт підсилення передавача має неоднакове підсилення в межах діапазону частот і потребує різного рівня сигналу від збуджувача.

Розглянуті принципи формування сигналів і діапазону робочих частот дозволяють скласти узагальнену структурну схему сучасних збуджувачів радіопередавачів у наступному вигляді (рис. 3).

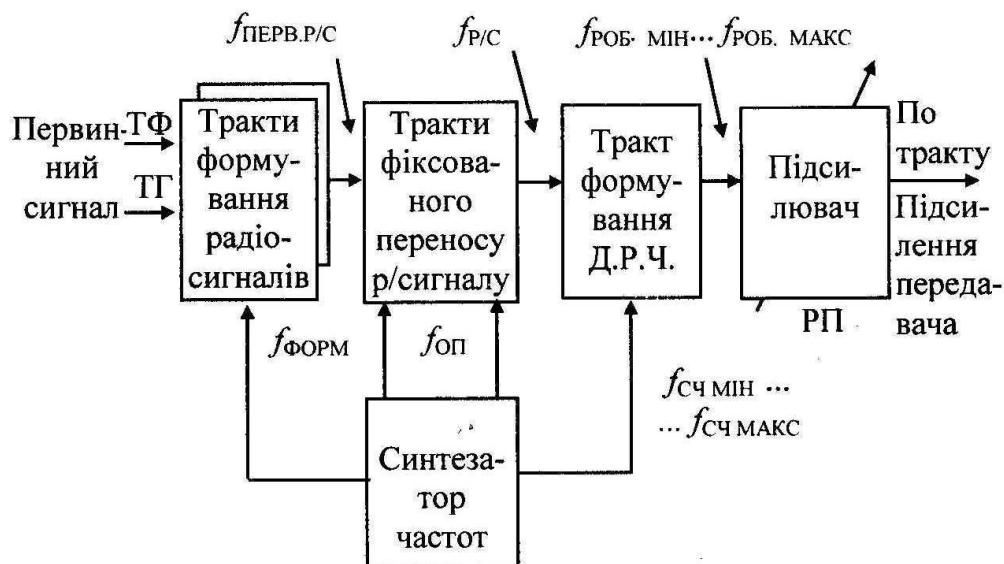


Рис. 3
2. Вимоги до систем формування дискретних частот

При розгляданні способів формування радіосигналів і переносу їх у діапазон робочих частот вважалося, що опорні коливання, які використовуються у перетворювачах, формуються у деякому пристрой – синтезаторі частот.

В подальшому під синтезатором частот будемо розуміти пристрій, в якому формуються, як окремі фіксовані частоти так і сітка частот в деякому діапазоні шляхом перетворювань частоти одного процесіонного автогенератора. При цьому стабільність частоти вихідних коливань синтезатора не гірша за стабільність частоти прецезіонного (опорного) генератора. В якості опорного генератора зазвичай використовується кварцовий автогенератор. Часто такі системи називають системами діапазонно-кварцової стабілізації частоти (ДКСЧ).

До синтезатора частот пред'являється наступні вимоги:

1. Формування сітки частот в заданому діапазоні $f_{СЧ\text{ МІН}} \dots f_{СЧ\text{ МАКС}}$, тобто з заданим коефіцієнтом перекриття

$$K_f = \frac{f_{СЧ\text{ МАКС}}}{f_{СЧ\text{ МІН}}}.$$

Цей діапазон частот може співпадати з діапазоном робочих частот збуджувача або є основою для отримання більш широкого робочого діапазону з допомогою додаткових перетворювань.

2. Формування сітки частот з необхідним кроком дискретності Δf_C ; і кількості фіксованих частот $N_{C\text{Ч}}$

$$N_{C\text{Ч}} = \frac{f_{C\text{Ч МАКС}} - f_{C\text{Ч МН}}}{\Delta f_C}.$$

В сучасних збуджувачах $\Delta f_C = 1 \text{ Гц}; 10 \text{ Гц}; 100 \text{ Гц}$.

3. Стабільність частоти вихідних коливань. Вона задається величиною абсолютної Δf_H , або відносної нестабільності

$$\delta_f = \frac{\Delta f_H}{f_{C\text{Ч МАКС}}}.$$

Розрізняють короткотермінову (за добу) і довготермінову (за півроку) нестабільність. Як було доведено раніше, при роботі односмуговими, а також фазоманіпульованими сигналами довготермінова нестабільність повинна бути порядку $\delta_f = 10^{-7}$.

4. Міра придушення побічних дискретних коливань і шумів.

Побічні дискретні коливання (гармоніки, комбінаційні коливання) утворюються внаслідок частотних перетворень сигналу. Шуми є результатом паразитної модуляції сигналу шумами різного походження. Вони знаходяться в смузі частот сигналу і випромінюються передавачем.

За існуючими нормами придушення побічних коливань і шумів повинно бути не менше 80 дБ в ділянці частот від $\pm 3,5 \text{ кГц}$ до $\pm 25 \text{ кГц}$ відносно несучої сигналу.

5. Час перестройки з однієї частоти на іншу повинен бути мінімальним (одиниці мс і менше).

6. Потужність вихідних коливань повинна бути мінімально необхідною. Це полегшує усунення побічних коливань і паразитних електромагнітних наводок.

Розглянуті вимоги реалізуються шляхами раціональної побудови синтезаторів. Деякі з цих шляхів розглядаються нижче.

3. Методи формування дискретних частот

За методами формування (синтезу) дискретних частот і способами фільтрації побічних коливань системи синтезу частот можна поділити на два класи:

1. Системи прямого (пасивного) синтезу частот.
2. Системи непрямого (активного) синтезу частот.

Пряний синтез частот забезпечує отримання заданої частоти із частоти опорного генератора шляхом простих арифметичних дій: множення, ділення, додавання, віднімання.

Перші дві дії дозволяють отримати із частоти f_0 більш високі $K_1 f_0$ і більш низькі f_0 / K_2 частоти, де K_1 і K_2 – цілі числа. Послідовне здійснення операцій дає можливість отримати частоти з дробовим коефіцієнтом $K_1 / K_2 f_0$. Утворені таким чином частоти, якщо вони не відповідають заданим, можна послідовно додавати або віднімати.

Частота f_0 буде загальним множником при всіх операціях. Тому їх можна представити у вигляді деякого оператора V . Тоді частота, що синтезується, може бути записана як

$$f = V f_0, \quad (1)$$

тобто лінійним рівнянням.

Якщо опорна частота має нестабільність Δf_0 , то синтезуема частота також буде мати нестабільність Δf . Внаслідок лінійності (1) маємо

$$V f_0 + V \Delta f_0 = f + \Delta f; \quad \Delta f = V \Delta f_0. \quad (2)$$

Таким чином, відносна нестабільність синтезованого коливання буде

$$\delta_f = \frac{\Delta f}{f} = \frac{\Delta f_0}{f_0}. \quad (3)$$

Це означає, що відносна нестабільність синтезованої частоти визначається нестабільністю первинного опорного генератора.

Практична реалізація прямого частотного синтезу зводиться до знаходження оптимальних операторів які:

- забезпечують отримання необхідних частот при найменшому числі операцій;
- придатні для отримання більшості з множини синтезуемых частот.

В системах непрямого (активного) синтезу частот в якості джерела вихідних коливань синтезатора використовується автогенератор, що перестрояється за частотою. Нестабільність автогенератора усувається шляхом його автоматичної підстройки системою ФАПЧ або ЧАПЧ, в яких опорним коливанням є високостабільне коливання сітки частот.

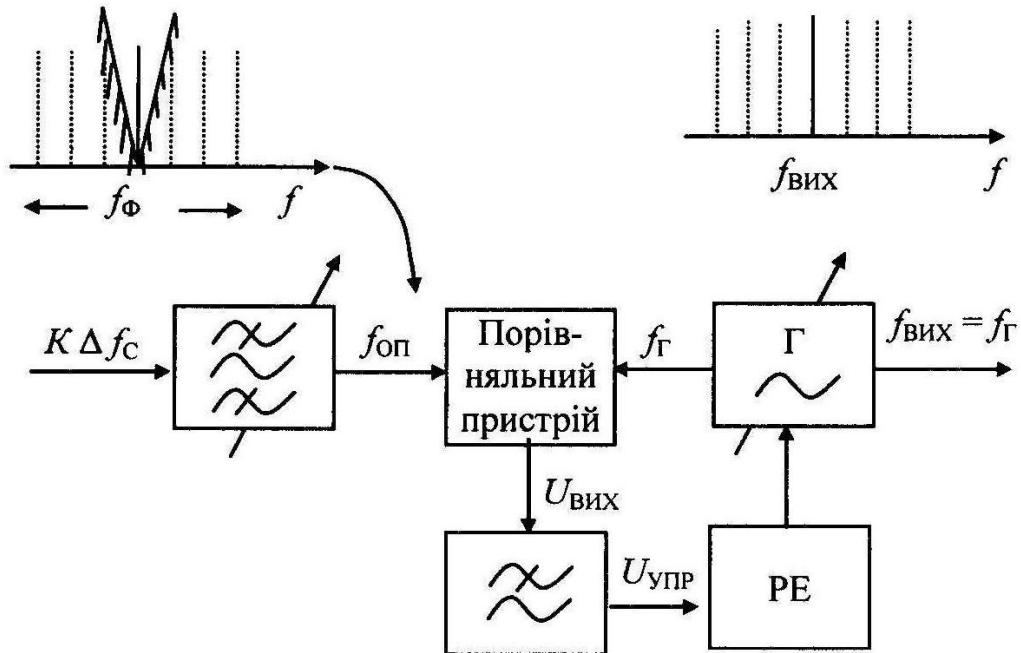


Рис. 4

На рис. 4 зображена спрощена структурна схема синтезатора сітки частот з непрямим методом формування. Опорна високостабільна сітка частот $K \Delta f_c$ формується методом прямого синтезу. При перестройці синтезатора змінюється частота настройки смугового фільтра f_Φ , який виділяє коливання однієї з частот сітки. В порівняльному пристрой частота коливань генератора “Г” порівнюється з частотою опорного коливання.

Якщо частоти неоднакові, то напруга порівняльного пристрою, форма і величина якої залежить від розходження частот, фільтрується у фільтрі нижніх частот і подається на реактивний елемент (РЕ) в якості управлюючої напруги. З допомогою реактивного елемента, який включений в контур автогенератора, змінюється частота коливань останнього доти, поки частоти $f_{\text{оп}} \text{ і } f_\Gamma$ не зрівняються. Таким чином, генератор на своєму виході буде репродукувати сітку частот.

В залежності від параметра, за яким порівнюються коливання генератора і сітки, існують системи з частотною і фазовою

автопідстройкою частоти (ЧАПЧ і ФАПЧ). Схеми і принципи роботи цих систем різні і потребують окремого розглядання.

Питання для власного контролю та повторення

1. Як забезпечується перенос первинного радіосигналу у діапазон робочих частот?
2. Якими заходами зменшується кількість і рівні побічних коливань при переносі радіосигналу у діапазон робочих частот?
3. В чому є сутність прямого методу синтезу частот?
4. В чому є сутність непрямого методу синтезу частот?